(19)日本国特許庁(JP)

# (12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号 特開2002-236429 (P2002-236429A)

(43)公開日 平成14年8月23日(2002.8.23)

(51) Int.Cl.7	識別記号	FΙ		テーマコード(参考)
G 0 3 G 15/20	109	G 0 3 G 15/20	109	2H033
H05B 6/14		H05B 6/14		3 K 0 5 9

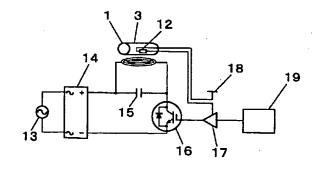
		<b>农</b> 葡查審	未請求 請求項の数2 OL (全 7 頁)
(21)出願番号	特願2001-31944(P2001-31944)	(71)出顧人	000005821 松下電器産業株式会社
(22)出願日	平成13年2月8日(2001.2.8)		大阪府門真市大字門真1006番地
		(72)発明者	野口 智之
			大阪府門真市大字門真1006番地 松下電器
			産業株式会社内
		(72)発明者	醒井 政博
			大阪府門真市大字門真1006番地 松下電器
			産業株式会社内
		(74)代理人	100097445
			弁理士 岩橋 文雄 (外2名)
			最終頁に締ぐ

#### (54)【発明の名称】 定着装置

# (57)【要約】

【課題】 誘導加熱手段の電磁誘導により加熱されるト ナー加熱媒体の異常な温度上昇を防止する。

【解決手段】 誘導加熱手段の電磁誘導により加熱され る加熱ローラ1と、加熱ローラ1と平行に配置された定 着ローラと、加熱ローラ1と定着ローラとに張架されて 加熱ローラ1により加熱されるとともにこれらのローラ によって回転される耐熱性ベルト3と、耐熱性ベルト3 を介して定着ローラに圧接されるとともに耐熱性ベルト 3に対して順方向に回転して定着ニップ部を形成する加 圧ローラと、励磁コイル7に電流を流すスイッチング素 子16と、スイッチング素子16を駆動するスイッチン グ素子駆動手段17と、スイッチング素子駆動手段17 の電源ラインに直列に接続され、所定温度以上になると スイッチング素子駆動手段17への給電を停止する感温 動作部材12とを有する定着装置とする。



#### 【特許請求の範囲】

【請求項1】磁性金属部材から構成されて誘導加熱手段 の電磁誘導により加熱される加熱ローラと、

1

前記加熱ローラと平行に配置された定着ローラと、 前記加熱ローラと前記定着ローラとに張架されて前記加 熱ローラにより加熱されるとともにこれらのローラによ って回転される無端帯状のトナー加熱媒体と、

前記トナー加熱媒体を介して前記定着ローラに圧接され るとともに前記トナー加熱媒体に対して順方向に回転し て定着ニップ部を形成する加圧ローラと、

前記誘導加熱手段に磁界を発生させる励磁コイルに電流 を流すスイッチング素子と、

前記スイッチング素子を駆動するスイッチング素子駆動 手段と、

前記スイッチング素子駆動手段の電源ラインに直列に接 続され、所定温度以上になると前記スイッチング素子駆 動手段への給電を停止する感温動作部材とを有すること を特徴とする定着装置。

【請求項2】前記感温動作部材は前記誘導発熱部材の渦 電流発生箇所の近傍に配置されていることを特徴とする 20 請求項1記載の定着装置。

#### 【発明の詳細な説明】

#### . [0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、複写機やファクシ ミリ、プリンタなどの静電記録式画像形成装置に使用さ れる定着装置に関し、より具体的には電磁誘導加熱方式 の定着装置に関するものである。

#### [0002]

【従来の技術】プリンタ、複写機、ファクシミリなどの 画像形成装置に対し、近年、省エネルギー化および高速 30 化についての市場要求が強くなってきている。そして、 これらの要求性能を達成するためには、画像形成装置に 用いられる定着装置の熱効率の改善が重要である。

【0003】ここで、電子写真記録、静電記録、磁気記 録等の適宜の画像形成プロセス手段により転写(間接) 方式もしくは直接方式により形成された未定着トナー画 像を記録材シート、印刷紙、感光紙、静電記録紙などの 記録材に定着させるための定着装置として、熱ローラ方 式、フィルム加熱方式、電磁誘導加熱方式等の接触加熱 方式の定着装置が広く採用されている。

【0004】熱ローラ方式の定着装置は、内部にハロゲ ンランプ等の熱源を有し、所定の温度に温調される定着 ローラと、これに圧接させた加圧ローラとの回転ローラ 対を基本構成としており、これらの回転ローラ対の接触 部いわゆる定着ニップ部に記録材を導入して挟持搬送さ せ、定着ローラおよび加圧ローラからの熱および圧力に より未定着トナー画像を溶融させて定着させるものであ る。

【0005】また、フィルム加熱方式の定着装置は、た とえば特開昭63-313182号公報や特開平1-2 50 ルム20を挟んで加熱体23の磁性金属部材22に圧接

63679号公報等に提案されている。

【0006】この装置は、支持部材に固定支持させた加 熱体に耐熱性を有した薄肉の定着フィルムを介して記録 材を密着させ、定着フィルムを加熱体に対して摺動移動 させながら加熱体の有する熱をフィルム材を介して記録 材に供給するものである。この定着装置においては、加 熱体として、例えば、耐熱性、絶縁性、良熱伝導性等の 特性を有するアルミナ(Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>)や窒化アルミニウム (A I N) 等のセラミック基板と、通電により発熱する 抵抗層をこの基板上に備えた構成を基本とするセラミッ クヒータを、定着フィルムとして薄膜で低熱容量のもの を用いることができるために、熱ローラ方式の定着装置 よりも伝熱効率が高く、ウォームアップ時間の短縮が図 れ、クイックスタート化や省エネルギー化が可能にな

【0007】電磁誘導加熱方式の定着装置として、特公 平8-22206号公報では、交番磁界により磁性金属 部材に渦電流を発生させジュール熱を生じさせ、このジ ュール熱により金属部材を含む加熱体を磁気誘導発熱さ せることが提案されている。

【0008】以下に磁気誘導加熱方式の定着装置の構成 について説明する。ここで、図5は従来の電磁誘導加熱 方式による定着装置を示す模式図である。

【0009】図5に示すように、定着装置は、コイルが 巻き回された励磁コイルユニット21と加熱部である磁 性金属部材22とからなる電磁誘導加熱構造体である加 熱体23が装着されたフィルム内面ガイド24と、磁性 金属部材22を内壁に臨ませた状態でフィルム内面ガイ ド24を包囲する耐熱性を備えた円筒状のフィルム20 と、磁性金属部材22の位置でフィルム20に圧接して このフィルム20との間に定着ニップ部Nを形成すると ともに当該フィルム20を従動回転させる加圧ローラ2 5とから構成されている。

【0010】ここで、フィルム20は、膜厚が100μ m以下、好ましくは50μm以下20μm以上の耐熱性 を有するPTFE、PFA、FEPの等の単層フィル ム、あるいはポリイミド、ポリアミドイミド、PEE K、PES、PPS等のフィルムの外周表面にPTF E、PFA、FEP等をコーティングした複合層フィル ムが使用されている。

【0011】また、フィルム内面ガイド24は熱硬化性 のあるPEEK、PPS等の樹脂より形成された剛性、 耐熱性を有する部材からなり、加熱体23はこのような フィルム内面ガイド24の下面の略中央部に嵌め込まれ ている。

【0012】加圧ローラ25は、芯金25aと、この芯 金25aの周囲に設けられたシリコンゴム等の離型性の 良い耐熱ゴム層25bからなり、軸受手段および付勢手 段(何れも図示せず)により所定の押圧力を持ってフィ

するように配設されている。そして駆動手段(図示せず)により反時計回りに回転駆動される。

【0013】この加圧ローラ25の回転駆動により、加圧ローラ25とフィルム20との間に摩擦力が発生してフィルム20に回転力が作用することで、フィルム20は加熱体23の磁性金属部材22に密着しながら摺動回転する。

【0014】加熱体23が所定の温度に立ち上がった状態において、フィルム20を介して加熱体23と加圧ローラ25とで形成される定着ニップ部Nのフィルム20 10と加圧ローラ25との間に、画像形成部(図示せず)で形成された未定着トナー画像Tを有した記録材11を導入する。すると、この記録材11は加圧ローラ25とフィルム20とに挟まれて定着ニップ部Nを搬送されることにより加熱体23の磁性金属部材22の保有する熱がフィルム20を介して記録材11に付与され、記録材11上の未定着トナー像Tが記録材11上に溶融定着される。なお、定着ニップ部Nの出口においては、通過した記録材11はフィルム20の表面から分離されて排紙トレイ(図示せず)に搬送される。

【0015】また、特開平7-295414号公報には、円筒状回転発熱部材の外側に電磁誘導加熱部材を設けるとともに電磁誘導加熱部材によって加熱される領域の外側に温度センサを設ける構成が開示されている。

【0016】さらに、特開平7-319312号公報には、円筒状回転発熱部材の内側に電磁誘導加熱部材を設けるとともに円筒状回転発熱部材の外側の電磁誘導加熱部材との対向位置に温度検知素子を設ける構成が開示されている。

#### [0017]

【発明が解決しようとする課題】電磁誘導加熱方式の定着装置においては、発熱部材の外側の電磁誘導加熱部材との対向位置にサーモスタット等の安全装置を設けて温度制御等の暴走による発熱部での温度の異常上昇を防止する方策がとられており、安全装置には商用電源を遮断する目的のものが用いられている。

【0018】しかしながら、商用電源を遮断する安全装置は大電流を流す必要があるために熱容量が大きく、そのため発熱部材の昇温速度に対して安全装置の応答速度が遅くなって回転発熱部材が急速に温度上昇し、回転発 40熱部材自体が熱変形などの破損を引き起こす場合がある。

【0019】そこで、本発明は、誘導加熱手段の電磁誘導により加熱されるトナー加熱媒体の異常な温度上昇を防止することのできる電磁誘導加熱方式の定着装置を提供することを目的とする。

#### [0020]

【課題を解決するための手段】この課題を解決するため に、本発明の定着装置は、磁性金属部材から構成されて 誘導加熱手段の電磁誘導により加熱される加熱ローラ と、加熱ローラと平行に配置された定着ローラと、加熱ローラと定着ローラとに張架されて加熱ローラにより加熱されるとともにこれらのローラによって回転される無端帯状のトナー加熱媒体と、トナー加熱媒体を介して定着ローラに圧接されるとともにトナー加熱媒体に対して順方向に回転して定着ニップ部を形成する加圧ローラと、誘導加熱手段に磁界を発生させる励磁コイルに電流を流すスイッチング素子を駆動するスイッチング素子駆動手段と、スイッチング素子駆動

るスイッチング素子駆動手段と、スイッチング素子駆動 手段の電源ラインに直列に接続され、所定温度以上にな るとスイッチング素子駆動手段への給電を停止する感温 動作部材とを有する構成としたものである。

【0021】これにより、電流値の小さなスイッチング素子駆動手段の電源ラインに感温動作部材が配置されているので、感温動作部材の熱容量を小さくすることができて加熱ローラの急激な温度上昇にも確実に追従するようになり、誘導加熱手段の電磁誘導により加熱されるトナー加熱媒体の異常な温度上昇を防止することが可能になる。

#### 20 [0022]

【発明の実施の形態】本発明の請求項1に記載の発明 は、磁性金属部材から構成されて誘導加熱手段の電磁誘 導により加熱される加熱ローラと、加熱ローラと平行に 配置された定着ローラと、加熱ローラと定着ローラとに 張架されて加熱ローラにより加熱されるとともにこれら のローラによって回転される無端帯状のトナー加熱媒体 と、トナー加熱媒体を介して定着ローラに圧接されると ともにトナー加熱媒体に対して順方向に回転して定着ニ ップ部を形成する加圧ローラと、誘導加熱手段に磁界を 発生させる励磁コイルに電流を流すスイッチング素子 と、スイッチング素子を駆動するスイッチング素子駆動 手段と、スイッチング素子駆動手段の電源ラインに直列 に接続され、所定温度以上になるとスイッチング素子駆 動手段への給電を停止する感温動作部材とを有する定着 装置であり、電流値の小さなスイッチング素子駆動手段 の電源ラインに感温動作部材が配置されているので、感 温動作部材の熱容量を小さくすることができて加熱ロー ラの急激な温度上昇にも確実に追従するようになり、誘 導加熱手段の電磁誘導により加熱されるトナー加熱媒体 の異常な温度上昇を防止することが可能になるという作 用を有する。

【0023】本発明の請求項2に記載の発明は、請求項1記載の発明において、感温動作部材は誘導発熱部材の 渦電流発生箇所の近傍に配置されている定着装置であり、電流値の小さなスイッチング素子駆動手段の電源ラインに感温動作部材が配置されているので、感温動作部材の熱容量を小さくすることができて加熱ローラの急激な温度上昇にも確実に追従するようになり、誘導加熱手段の電磁誘導により加熱されるトナー加熱媒体の異常な 30温度上昇を防止することが可能になるという作用を有す る。

【0024】以下、本発明の実施の形態1について、図 1から図4を用いて説明する。なお、これらの図面にお いて同一の部材には同一の符号を付しており、また、重 複した説明は省略されている。

【0025】図1は本発明の一実施の形態である定着装 置を示す説明図、図2(a)は図1の定着装置における 誘導加熱手段の励磁コイルを示す断面図、図2(b)は 図1の定着装置における誘導加熱手段の励磁コイルを示 す側面図、図3は図1の定着装置における誘導加熱手段 10 による交番磁界と渦電流の発生を示す説明図、図4は図 1の定着装置における電磁誘導加熱手段に磁界を発生さ せるための回路構成を示すブロック図である。

【0026】図1に示す定着装置は画像形成装置に用い られる電磁誘導加熱方式の定着装置であり、誘導加熱手 段6の電磁誘導により加熱される加熱ローラ1と、加熱 ローラ1と平行に配置された定着ローラ2と、加熱ロー ラ1と定着ローラ2とに張架されて加熱ローラ1により 加熱されるとともに定着ローラ2の回転により矢印A方 向に回転する無端帯状の耐熱性ベルト(トナー加熱媒 体) 3と、耐熱性ベルト3を介して定着ローラ2に圧接 されるともに耐熱性ベルト3に対して順方向に回転する 加圧ローラ4とから構成されている。

【0027】図示するように、定着装置には、サーミス タなどの熱応答性の高い感温素子からなり、定着ニップ 部Nの入口側近傍において耐熱性ベルト3の内面側に当 接して配置されてこの耐熱性ベルト3の温度を検出する 温度検出手段5が設けられている。また、加熱ローラ1 の表面に当接して、所定の温度に達したときに両端がオ ープン状態になり加熱を停止させて誘導加熱手段6の熱 30 暴走を防止する安全装置である温度ヒューズなどの感温 動作部材12が配置されている。

【0028】ここで、加熱ローラ1はたとえばSUS等 の中空円筒状の磁性金属部材からなり、外径がたとえば 20mm、肉厚がたとえば0.3mmとされて、低熱容 量で昇温の速い構成となっている。

【0029】定着ローラ2は、たとえばSUS等の金属 製の芯金2aと、耐熱性を有するシリコーンゴムをソリ ッド状または発泡状にして芯金2aを被覆した弾性部材 2bとからなる。そして、加圧ローラ4からの押圧力で 40 この加圧ローラ4との間に所定幅の接触部を形成するた めに外径を30mm程度として加熱ローラ1より大きく しており、弾性部材2bの肉厚を3~8mm程度、硬度 を15~50° (Asker C) 程度としている。

【0030】このような構成により、加圧ローラ1の熱 容量が定着ローラ2の熱容量より小さくなるので、加熱 ローラ1が急速に加熱されてウォームアップ時間が短縮 される。

【0031】加熱ローラ1と定着ローラ2の間に張架さ

れる加熱ローラ1との接触部位Wで加熱される。そし て、駆動手段(図示せず)による定着ローラ2の回転に 伴う耐熱性ベルト3の回転によって耐熱性ベルト3の内 面が連続的に加熱され、結果としてベルト全体に亘って 加熱される。

【0032】ここで、耐熱性ベルト3は、Ni、Cu、 Cr等の磁性を有する金属部材を基材とした発熱層3a と、その表面を被覆するようにして設けられたシリコー ンゴム、フッ素ゴム等の弾性部材からなる離型層3bと から構成される複合層ベルトである。

【0033】これによれば、仮に何らかの原因で、たと えば耐熱性ベルト3と加熱ローラ1との間に異物が混入 してギャップが生じたとしても、耐熱性ベルト3の発熱 層3aの電磁誘導による発熱で耐熱性ベルト3自体が発 熱するので、温度ムラが少なく信頼性が高くなる。

【0034】なお、発熱層3aの厚さとしては、20μ mから50μm程度が望ましく、特に30μm程度が望

【0035】発熱層3aの厚さが50µmより大きい場 合には、ベルト回転時に発生する歪み応力が大きくな り、剪断力によるクラックの発生や機械的強度の極端な 低下を引き起こす。また、発熱層3aの厚さが20μm より小さい場合には、ベルト回転時の蛇行が原因で発生 するベルト端部へのスラスト負荷によりクラックや割れ 等の破損が発生する。

【0036】一方、離型層3bの厚さとしては、100  $\mu$ mから300 $\mu$ m程度が望ましく、特に200 $\mu$ m程 度が望ましい。このようにすれば、記録材11上に形成 されたトナー像Tを耐熱性ベルト3の表層部が十分に包 み込むため、トナー像Tを均一に加熱溶融することが可 能になる。

【0037】離型層3bの厚さが100 µmよりも小さ い場合には、耐熱性ベルト3の熱容量が小さくなってト ナー定着工程においてベルト表面温度が急速に低下し、 定着性能を十分に確保することができない。また、離型 層3bの厚さが300μmよりも大きい場合には、耐熱 性ベルト3の熱容量が大きくなってウォームアップにか かる時間が長くなるのに加え、トナー定着工程において ベルト表面温度が低下しにくくなって、定着部出口にお ける融解したトナーの凝集効果が得られず、離型性が低 下してトナーがベルトに付着する、いわゆるホットオフ セットが発生する。

【0038】なお、耐熱性ベルト3の基材として、N i、Cu、Cr等の金属部材からなる発熱層3aの代わ りに、フッ素系樹脂、ポリイミド樹脂、ポリアミド樹 脂、ポリアミドイミド樹脂、PEEK樹脂、PES樹 脂、PPS樹脂などの耐熱性を有する樹脂層を用いても よい。

【0039】基材が耐熱性の高い樹脂部材である樹脂層 れた耐熱性ベルト3は、誘導加熱手段6によって加熱さ 50 から構成されれば、耐熱性ベルト3が加熱ローラ1の曲

率に応じて密着しやすくなるため、加熱体の保有する熱 がベルト3に効率良く伝達される。

【0040】この場合、樹脂層の厚さとしては、 $20\mu$ mから $150\mu$ m程度が望ましく、特に $75\mu$ m程度が 望ましい。樹脂層の厚さが20μmよりも小さい場合に は、ベルト回転時の蛇行に対する機械的強度が得られな い。また、樹脂層の厚さが150μmより大きい場合に は、熱遮蔽効果が高くなって加熱ローラ1から耐熱性ベ ルト3の離型層36への熱伝播効率が低下するため、定 着性能の低下が発生する。

【0041】加圧ローラ4は、たとえばSUSまたはア

ルミ等の熱伝導の高い金属製の円筒部材からなる芯金4 aと、この芯金4aの表面に設けられた耐熱性およびト ナー離型性の高い弾性部材 4 b とから構成されている。 【0042】このような加圧ローラ4は耐熱性ベルト3 を介して定着ローラ2を押圧して定着ニップ部Nを形成 しているが、本実施の形態では、定着ニップ部Nの出口 部でトナーの剥離作用が大きくなるように、外径は定着 ローラ2と同じ30mm程度であるが、肉厚は2~5m m程度で定着ローラ2より薄く、また硬度は20~60

° (Asker C)程度で定着ローラ2より硬くされ

ている。

【0043】電磁誘導により加熱ローラ1を加熱する誘 導加熱手段 6 は、図 2 に示すように、磁界発生手段であ る励磁コイル7と、この励磁コイル7が巻き回されたコ イルガイド板8とを有している。ここで、コイルガイド 板8は加熱ローラ1の外周面に近接配置された半円弧形 状をしており、励磁コイル7は長い一本の励磁コイル線 材をこのコイルガイド板8に沿って加熱ローラ1の軸方 向に交互に巻き付けたものからなり、その巻き付け長さ は耐熱性ベルト3と加熱ローラ1とが接する領域と同じ にされている。

【0044】これによれば、当該誘導加熱手段6により 電磁誘導加熱される加熱ローラ1の領域が最大となり、 発熱している加熱ローラ1表面と耐熱性ベルト3とが接 する時間も最大となるので、伝熱効率が高くなる。

【0045】励磁コイル7のさらに外側には、フェライ ト等の強磁性体よりなる半円弧形状部材である励磁コイ ルコア9が、励磁コイルコア支持部材10に固定されて 励磁コイル7に近接配設されている。なお、本実施の形 40 態において、励磁コイルコア9は比透磁率が2500の ものを使用している。

【0046】励磁コイル7には10kHz~1MHzの 高周波交流電流、好ましくは20kHz~800kHz の高周波交流電流が給電され、これにより交番磁界を発 生する。そして、加熱ローラ1と耐熱性ベルト3との接 触領域Wおよびその近傍部においてこの交番磁界が加熱 ローラ1 および耐熱性ベルト3の発熱層3 a に作用し、 これらの内部では上記の磁界の変化を妨げる方向Bに温 電流Ⅰが流れる。

【0047】この渦電流 I が加熱ローラ1 および発熱層 3 a の抵抗に応じたジュール熱を発生させ、主として加 熱ローラ1と耐熱性ベルト3との接触領域およびその近 傍部において加熱ローラ1および発熱層3bを有する耐 熱性ベルト3が電磁誘導発熱して加熱される。

【0048】このようにして加熱された耐熱性ベルト3 は、定着ニップ部Nの入口側近傍において耐熱性ベルト 3の内面側に当接して配置された温度検出手段5により 耐熱性ベルト3内面の温度が検知される。

10 【0049】次に、このような構成を有する電磁誘導加 熱方式の定着装置における熱暴走時の動作を図4を用い て説明する。

【0050】図4において、商用電源13を全波整流す る整流素子14に、励磁コイル7に並列に接続された共 振用のコンデンサ15、および励磁コイル7に高周波電 流を流すためのIGBTなどのスイッチング素子16が 直列に接続されている。専用ICからなり、スイッチン グ素子16のゲートを駆動するスイッチング素子駆動手 段17には、たとえばDC20VのDC電源18が感温 動作部材12を介して接続されている。そして、制御手 段19がスイッチング素子駆動手段17へオン・オフ信 号を出力することによりスイッチング素子16がオン・ オフされ、励磁コイル7に高周波電流が流れる。

【0051】なお、DC電源18からスイッチング素子 駆動手段17へは感温動作部材12を介して20mA程 度しか供給する必要がないので、感温動作部材 1 2 は熱 応答の良い低熱容量で小型のものが用いられている。

【0052】また、感温動作部材12の両端は通常では ショート状態で、所定の温度以上になると両端がオープ ン状態になる。そして、本実施の形態では、200℃で ショート状態になる感温動作部材12が用いられてい る。

【0053】このような回路構成において、正常状態で は加熱ローラ1は180℃程度に温度制御されており、 **感温動作部材12の両端はショート状態となっている。** 

【0054】ここで何らかの原因で温度制御が働かずに 熱暴走状態になると、加熱ローラ1の温度が急激に上昇 し、感温動作部材12の温度も加熱ローラ1の温度に追 従して急激に上昇する。そして、温度上昇が継続して感 温動作部材12の温度が200℃以上になると、感温動 作部材12の両端がオープン状態になってスイッチング 素子駆動手段17へDC電源18から給電が行われなく なる。スイッチング素子駆動手段17の出力はプルダウ ンされているため、電源が供給されなくなるとスイッチ ング素子16のゲートはオフとなり、励磁コイル7に電 流は流れず、電磁誘導加熱手段6の加熱は停止する。

【0055】このように、本実施の形態によれば、電流 値の小さなスイッチング素子駆動手段17の電源ライン に感温動作部材12が配置されているので、感温動作部 50 材12の熱容量を小さくすることができて加熱ローラ1

の急激な温度上昇にも確実に追従する。これにより、誘導加熱手段6の電磁誘導により加熱される耐熱性ベルト3の異常な温度上昇を防止することが可能になり、定着装置の熱変形などによる破損を未然に防止することができる。

【0056】また、感温動作部材12を小さくすることができるので、定着装置の小型化を図ることが可能になる。

## [0057]

【発明の効果】以上のように、本発明によれば、電流値 10 の小さなスイッチング素子駆動手段の電源ラインに感温動作部材が配置されているので、感温動作部材の熱容量を小さくすることができて加熱ローラの急激な温度上昇にも確実に追従するようになり、誘導加熱手段の電磁誘導により加熱されるトナー加熱媒体の異常な温度上昇を防止することが可能になるという有効な効果が得られる。

【0058】これにより、定着装置の熱変形などによる 破損を未然に防止することが可能になるという有効な効 果が得られる。

【0059】また、本発明によれば、感温動作部材そのものを小さくすることができるので、定着装置の小型化を図ることが可能になるという有効な効果が得られる。

【図面の簡単な説明】

\*【図1】本発明の一実施の形態である定着装置を示す説明図

【図2】(a)図1の定着装置における誘導加熱手段の 励磁コイルを示す断面図

(b)図1の定着装置における誘導加熱手段の励磁コイルを示す側面図

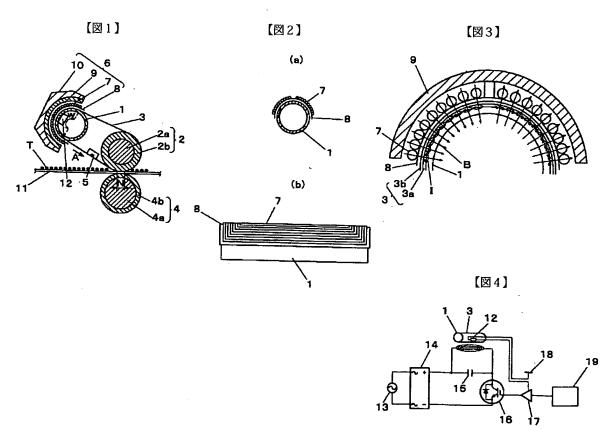
【図3】図1の定着装置における誘導加熱手段による交番磁界と渦電流の発生を示す説明図

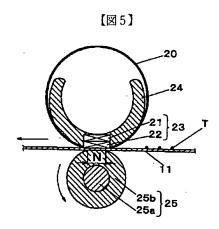
【図4】図1の定着装置における電磁誘導加熱手段に磁界を発生させるための回路構成を示すブロック図

【図5】従来の電磁誘導加熱方式による定着装置を示す 模式図

### 【符号の説明】

- 1 加熱ローラ
- 2 定着ローラ
- 3 耐熱性ベルト (トナー加熱媒体)
- 4 加圧ローラ
- 6 誘導加熱手段
- 7 励磁コイル
- 20 12 感温動作部材
  - 16 スイッチング素子
  - 17 スイッチング素子駆動手段
  - N 定着ニップ部





# フロントページの続き

(72)発明者 松尾 和徳 大阪府門真市大字門真1006番地 松下電器 産業株式会社内

F ターム(参考) 2H033 AA24 BA25 BA31 BA32 BB01 BB18 BB22 BB28 BB33 BB34 BE06 CA07 CA23 CA30 CA45 3K059 AA08 AB19 AC33 AD02 AD34 BD21 CD10 CD75